

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 11-268918

(43)Date of publication of application : 05.10.1999

(51)Int.Cl.

C03B 11/00

C03B 11/12

C03B 40/02

(21)Application number : 11-036210

(71)Applicant : HOYA PRECISION KK

(22)Date of filing : 15.02.1999

(72)Inventor : HIROTA SHINICHIRO  
UNO MASARU

(30)Priority

Priority number : 06243901

Priority date : 07.10.1994

Priority country : JP

07210362

18.08.1995

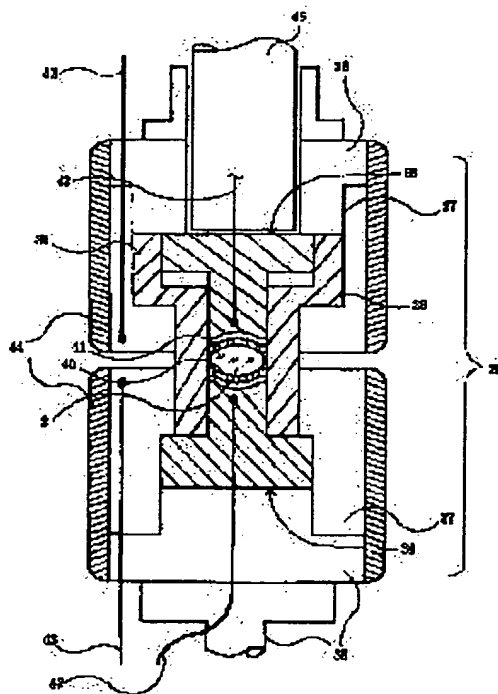
JP

## (54) FORMING OF GLASS OPTICAL ELEMENT

(57)Abstract:

**PROBLEM TO BE SOLVED:** To provide a forming method having good shape transferring property and capable of remarkably shortening the cycle time required for press-forming in a method for forming a glass optical element, press-forming heat-softened glass raw material by preheated forming mold.

**SOLUTION:** In this method for forming a glass optical element by subjecting a heat-softened glass raw material to be formed to press forming with a preheated forming mold, the temperature of heating of the glass raw material is a temperature at which viscosity of the glass raw material is  $<109$  poise and the preheating temperature of forming mold is a temperature at which the glass raw material viscosity corresponds to 109 to 1012 poise and heat-softened glass raw material is pressurized at initial stage for 3-60 sec in a preheated forming mold and the vicinity of forming surface of the forming mold is cooled at a rate of  $\geq 20^{\circ}\text{C/min}$  simultaneously with starting of initial pressurizing or during initial pressurizing or after finishing initial pressurizing and glass formed product 2 is released from the forming mold after temperature in the vicinity of the forming face becomes a temperature or below at which viscosity of the glass raw material corresponds to 10 parse.



## LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

15.02.1999

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3246728

[Date of registration]

02.11.2001

[Number of appeal against examiner's decision  
of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's  
decision of rejection]

[Date of extinction of right]

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公 開 特 許 公 報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-268918

(43)公開日 平成11年(1999)10月5日

(51)Int.Cl.<sup>6</sup>

C 0 3 B 11/00

識別記号

11/12

40/02

F I

C 0 3 B 11/00

11/12

40/02

A

N

審査請求 有 請求項の数12 O L (全 11 頁)

(21)出願番号 特願平11-36210  
 (62)分割の表示 特願平7-259015の分割  
 (22)出願日 平成7年(1995)10月5日

(31)優先権主張番号 特願平6-243901  
 (32)優先日 平6(1994)10月7日  
 (33)優先権主張国 日本(J P)  
 (31)優先権主張番号 特願平7-210362  
 (32)優先日 平7(1995)8月18日  
 (33)優先権主張国 日本(J P)

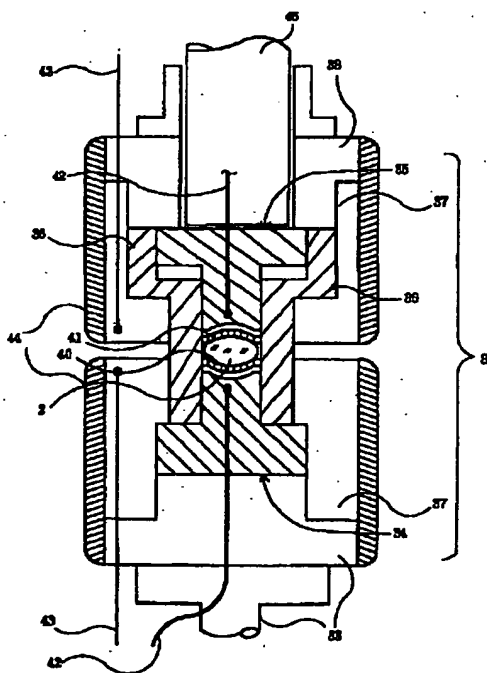
(71)出願人 594152169  
 ホーヤプレシジョン株式会社  
 長野県下伊那郡高森町下市田3111番地1  
 (72)発明者 広田 慎一郎  
 長野県下伊那郡高森町下市田3111番地1  
 ホーヤプレシジョン株式会社  
 (72)発明者 宇野 賢  
 長野県下伊那郡高森町下市田3111番地1  
 ホーヤプレシジョン株式会社  
 (74)代理人 弁理士 塩澤 寿夫 (外1名)

(54)【発明の名称】 ガラス光学素子の成形方法

(57)【要約】

【課題】 加熱軟化したガラス素材を予熱した成型型で押圧成形するガラス光学素子の成形方法であって、形状転写性も良好であり、プレス成形に要するサイクル時間を大幅に短縮できる方法の提供。

【解決手段】 加熱軟化した被成形ガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を成形する方法であって、前記ガラス素材の加熱の温度を該ガラス素材の粘度が $10^9$ ポアズ未満に相当する温度とし、成型型の予熱の温度を前記ガラス素材の粘度が $10^9 \sim 10^{12}$ ポアズに相当する温度とし、前記加熱軟化したガラス素材を前記予熱した成型型内で3～60秒間初期加圧し、前記初期加圧開始と同時に、または前記初期加圧の途中で、または前記初期加圧の終了後、前記成型型の成形面近傍を $20^\circ\text{C}/\text{分}$ 以上の速度で冷却し、前記成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が $10^{12}$ ポアズに相当する温度以下になった後に成型型からガラス成形体を離型するガラス光学素子の成形方法。



## 【特許請求の範囲】

【請求項 1】 加熱軟化した被成形ガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を成形する方法であって、  
前記成型型の予熱温度よりも高い温度に加熱軟化した前記ガラス素材を、該予熱した成型型で押圧成形し、  
該押圧成形の開始と同時に、または押圧成形の途中で、  
前記成型型の成形面近傍の温度を、前記ガラス素材の粘度が  $10^{12}$  ポアズに相当する温度になるように制御し、  
前記成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が  $10^{12}$  ポアズに相当する温度以下になった後に成型型からガラス成形体を離型することを特徴とするガラス光学素子の成形方法。

【請求項 2】 前記ガラス素材を該ガラス素材の粘度が  $10^{5.5} \sim 10^{7.6}$  ポアズに相当する温度になるように加熱軟化させる請求項 1 に記載の成形方法。したとし、

【請求項 3】 加熱軟化した被成形ガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形してガラス光学素子を成形する方法であって、下記工程(a)～(f)を繰り返してガラス光学素子を連続的に製造する方法。

(a)被成形ガラス素材を加熱して軟化させる工程、(b)成型型を、前記ガラス素材の温度よりも低い温度である所定温度に予熱する工程、(c)前記加熱軟化されたガラス素材を、前記予熱された成型型で押圧成形する工程、  
(d)前記押圧成形開始と同時にまたは押圧成形の途中で、前記成型型の成形面近傍の温度を、ガラス素材の粘度が  $10^{12}$  ポアズに相当する温度になるように制御する工程、(e)該成型型の成形面近傍が、前記ガラスの粘度が  $10^{12}$  ポアズに相当する温度以下になった後に前記成型型からプレス成形されたガラス成形体を離型する工程、及び(f)前記ガラスを離型した成型型を工程(b)に戻す工程。

【請求項 4】 前記工程(a)において前記ガラス素材は、該ガラス素材の粘度が  $10^{5.5} \sim 10^{7.6}$  ポアズとなる温度に加熱する請求項 3 に記載の方法。

【請求項 5】 成型型の成形面が非晶質及び／又は結晶質のグラファイト及び／又はダイヤモンドの単一成層又は混合層からなる炭素膜で構成されている請求項 1～4 のいずれか 1 項に記載の成形方法。

【請求項 6】 ガラス成形体の離型を、前記成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が  $10^{12} \sim 10^{14.5}$  ポアズに相当する温度で行う請求項 1～5 のいずれか 1 項に記載の成形方法。

【請求項 7】 被成形ガラス素材がガラスプリフォーム又はガラスゴブである請求項 1～6 のいずれか 1 項に記載の成形方法。

【請求項 8】 被成形ガラス素材を気流により浮上させながら加熱することにより軟化させる請求項 1～7 のいずれか 1 項に記載の成形方法。

【請求項 9】 加熱軟化した被成形ガラス素材の予熱し

た成型型への移送を、前記被成形ガラス素材を吸引保持することにより、または落下させることにより行う請求項 8 記載の成形方法。

【請求項 10】 加熱軟化した被成形ガラス素材の落下を、ガラス素材を加熱するために用いる浮上治具が 2 つ以上に分割移動することにより行う請求項 9 記載の成形方法。

【請求項 11】 加熱軟化した被成形ガラス素材を一定方向に落下させるためのガイド手段を用いる請求項 10 記載の成形方法。

【請求項 12】 加熱軟化した被成形ガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を成形する方法であって、

前記ガラス素材の加熱の温度を該ガラス素材の粘度が  $10^9$  ポアズ未満に相当する温度とし、

成型型の予熱の温度を前記ガラス素材の粘度が  $10^9 \sim 10^{12}$  ポアズに相当する温度とし、

前記加熱軟化したガラス素材を前記予熱した成型型内で 3～60 秒間初期加圧し、

前記初期加圧開始と同時に、または前記初期加圧の途中で、または前記初期加圧の終了後、前記成型型の成形面近傍を  $20^\circ\text{C}/\text{分}$  以上の速度で冷却し、

前記成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が  $10^{12}$  ポアズに相当する温度以下になった後に成型型からガラス成形体を離型することを特徴とするガラス光学素子の成形方法。

## 【発明の詳細な説明】

## 【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、プレス成形後に研削研磨が不要なガラスレンズなどのガラス光学素子の成形方法に関する。特に、本発明は、良好な光学特性を有するガラス光学素子を、プレス成形に要するサイクル時間を大幅に短縮して、比較的速い生産スピードで得ることが可能な成形方法に関する。

## 【0002】

【従来の技術】被成形ガラス素材であるガラスプリフォームを、ガラス成形体面に必要な面精度及び面粗度が確保された成型型でプレス成形し、プレス成形後の研削研磨を不要とできるガラス光学素子の製造方法が従来より種々知られている。例えば、特開昭 64-72929 号公報あるいは特公平 2-16251 号公報に記載の方法は、成型型とガラスプリフォームとを一緒に加熱する方法の方法である。即ち、上型と下型とこれらをガイドする案内型からなる成型型内にガラスプリフォームを挿入し、プリフォームが十分軟化する温度まで成型型と共に加熱した後に押圧成形する。次に、成形後のガラス成形体の面精度が損なわれない程度の冷却速度をもってガラス転移点付近まで冷却し（あるいはその後ある時間を経て室温付近まで冷却し）た後、成型型内からガラス成形体を取り出される。

【0003】成型型内にガラスプリフォームが保持された状態で、プリフォームが成型型と共に加熱、成形、冷却される方法では、ガラスと成型型の温度が常にほぼ等しくプレス工程が進むことによって、ガラスの表面と内部の温度差がなくなり、このためヒケが発生し難く安定した面精度が得られる。しかし、プレスを開始するまでの昇温時間と、プレス後の取り出しまでに要する冷却時間が必要であるために、全工程に要するサイクル時間が著しく長くなるという欠点を有している。更に、加熱からプレスの工程におけるガラスと成型型面の接触時間が長いために、ガラスと成型型面との間で反応を起こし易く、型寿命が短くなるという欠点も有している。

【0004】一方、あらかじめ軟化させたガラスプリフォームを、これとは別に加熱した成型型内へ挿入して、プレス成形後の研削研磨を不要とできるガラス光学素子の成形方法も知られている〔特開昭61-251529号、同61-286232号、同62-27334号、同63-45134号〕。そして、この方法でも、前述のように、ガラス成形体面に必要な面精度及び面粗度が確保された成型型を用いる。ところが、これらの方法では、ガラス素材を大きく変形させる必要がある場合には、所望の形状にまで成形することができない場合があり、またヒケや形状歪みが発生し易く、面精度が出にくいという欠点があった。

#### 【0005】

【発明が解決しようとする課題】予熱した成型型において、加熱軟化したガラスプリフォームをプレス成形する方法では、プレス時間が短時間に済むという利点がある。さらに、成型型の温度を比較的低くでき、プレス後のガラス温度の冷却にある程度の時間を置けば離型が可能であることから、サイクル時間が大幅に短縮できる。しかし、前述のような方法では、所望の肉厚までプレス成形する前にガラスが冷めて固化してしまい安定して成形品、特にコバ厚の薄い（約1.0～1.3mm）両凸レンズやメニスカスレンズ等のガラス成形体を得られないという問題や形状転写性が不十分であるという問題があった。

【0006】そこで、本発明の目的は、プレス成形に要するサイクル時間を大幅に短縮できる、加熱軟化したガラスプリフォーム等のガラス素材を予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を製造する方法であって、コバ厚の薄いレンズ等でも安定して得られ、形状転写性が良好であるガラス光学素子の成形方法を提供することにある。さらに本発明は、ヒケや面形状の歪み等の表面欠陥がなく高い面精度を有するガラス光学素子の成形方法を提供することにある。さらに本発明は、ヒケや面形状の歪み等の表面欠陥がなく高い面精度を有し、中心肉厚が許容公差内にあるガラス光学素子を製造できるガラス光学素子の成形方法を提供することにある。

【0007】さらに、加熱軟化したガラスプリフォーム等のガラス素材を予熱した成型型で押圧成形する方法においては、成形面に対してガラスが融着（固着）するという問題もある。そこで本発明の別の発明は、加熱軟化したガラスプリフォーム等のガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を製造する方法であって、成形面に対するガラス融着（固着）を防止でき、形状転写性も良好であり、プレス成形に要するサイクル時間を大幅に短縮できるガラス光学素子の成形方法を提供することにある。

#### 【0008】

【課題を解決するための手段】本発明は、加熱軟化した被成形ガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を成形する方法であって、前記ガラス素材の加熱の温度を該ガラス素材の粘度が $10^9$ ポアズ未満に相当する温度とし、成型型の予熱の温度を前記ガラス素材の粘度が $10^9 \sim 10^{12}$ ポアズに相当する温度とし、前記加熱軟化したガラス素材を前記予熱した成型型内で3～60秒間初期加圧し、前記初期加圧開始と同時に、または前記初期加圧の途中で、または前記初期加圧の終了後、前記成型型の成形面近傍を $20^\circ\text{C}/$ 分以上の速度で冷却し、前記成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が $10^{12}$ ポアズに相当する温度以下になった後に成型型からガラス成形体を離型することを特徴とするガラス光学素子の成形方法に関する。

【0009】さらに本発明は、前記ガラス光学素子の成形方法において、さらに、前記成型型の成形面が非晶質及び／又は結晶質の、グラファイト及び／又はダイヤモンドの、単一成分層又は混合層からなる炭素膜で構成されている、ガラス光学素子の成形方法に関する。以下本発明について説明する。

【0010】本発明は、加熱軟化した被成形ガラス素材を、予熱した成型型で押圧成形することによりガラス光学素子を成形する方法である。ガラス素材を構成するガラスの種類及び形状等は、従来から公知のものである。ガラス素材は、例えば、ガラスプリフォームやガラスゴブであることができる。ガラスプリフォームとは、ガラス光学素子を成形する際に前駆体として用いる所定形状に成形した成形品をいう。ガラスプリフォームは、冷間成形又は熔融ガラスを熱間成形により成形したもの、さらには、これらを鏡面研磨等したものであることもできる。さらに表面は鏡面でなく粗面であることもでき、例えば#800のダイヤモンドで研削した研削品をガラスプリフォームとして用いることもできる。

【0011】ガラスプリフォームの形状は、製品であるガラス光学素子の大きさ及び容量、成形時の変化量等を考慮して決定される。さらに、成形の際、ガストラップが生じないようにするため、成形品の中心がプリフォームの被成形面と最初に接触するような形状とすることが好ましい。ガラスプリフォームの形状は、例えば、球

状、マーブル状、円板状、球面状等であることができる。一方、ガラスゴブは、熔融ガラスを所定容量に分割したガラス片であって、通常シワなどの不規則な形状を有するものである。前記ガラスプリフォームは、このガラスゴブをさらに所定形状に成形したものである。尚、プリフォーム又はゴブの容量は最終製品の容量よりわずかに大きくし、後工程で芯取りすることにより、最終外径を決めることもできる。

【0012】本発明の成形方法では、前記ガラス素材を該ガラス素材の粘度が $10^9$ ポアズ未満に相当する温度に加熱して軟化させる。ガラス素材の粘度が $10^9$ ポアズ未満であることで、 $10^9$ ポアズ以上の粘度に相当する温度に予熱した成型型でガラス素材を十分に變形させて成形することが可能である。成型型の温度を比較的低温にして成形するには、ガラス素材は、好ましくは $10^{5.5} \sim 10^{7.6}$ ポアズに相当する温度に加熱して軟化させることが適当である。成型型の予熱の温度は、前記ガラス素材の粘度が $10^9 \sim 10^{12}$ ポアズに相当する温度とする。粘度が $10^{12}$ ポアズに相当する温度未満では、ガラス素材を大きく伸ばして、コバ厚の薄いガラス成形体を得ることが難しくなり、また、高面精度が得にくく、粘度が $10^9$ ポアズに相当する温度を超える温度では、成形のサイクルタイムが必要以上に長くなり、また、成型型の寿命が短くなる。

【0013】本発明に用いる成型型は、従来から公知の成型型をそのまま用いることができる。但し、成型型の成形面が非晶質及び／又は結晶質の、グラファイト及び／又はダイヤモンドの、単一成分層又は混合層からなる炭素膜で構成されているものを用いることが好ましい。上記のような炭素膜で構成されている成形面を有する成型型では、成型型の温度が、ガラス素材のガラス転移点以上であっても、ガラスの融着（固着）が生じることはない。上記の炭素膜は、スパッタリング法、プラズマCVD法、CVD法、イオンプレーティング法等の手段で成膜されるものである。スパッタリング法で成膜する場合には、基盤温度 $250 \sim 600^\circ\text{C}$ 、RFパワー密度 $5 \sim 15\text{W}/\text{cm}^2$ 、スパッタリング時真空度 $5 \times 10^{-1} \sim 5 \times 10^{-1}\text{torr}$ の範囲でスパッタガスとしてArの如き不活性ガスを、スパッタターゲットとしてグラファイトを用いてスパッタリングするのが好ましい。マイクロ波プラズマCVD法により成膜する場合には、基盤温度 $650 \sim 1000^\circ\text{C}$ 、マイクロ波電力 $200\text{W} \sim 1\text{kW}$ 、ガス圧力 $10^{-2} \sim 600\text{torr}$ の条件下に、原料ガスとしてメタンガスと水素ガスを用いて成膜するのが好ましい。イオンプレーティング法により形成する場合には、基盤温度を $200 \sim 450^\circ\text{C}$ とし、ベンゼンガスをイオン化するのが好ましい。これらの炭素膜はC-H結合を有するものを含む。

【0014】本発明の成形方法においては、前記加熱軟化したガラス素材を前記予熱した成型型内で $3 \sim 60$ 秒

間初期加圧する。この初期加圧が3秒未満ではガラスの伸びが不十分であり、所望の形状のガラス光学素子を得ることはできない。また、初期加圧は、長くなればそれだけ面精度等は向上するが、長すぎるとサイクル時間が短縮できず、また、成型型の寿命にも悪影響を及ぼすことがあり、上限は60秒である。また、成形圧力は、ガラス素材の温度及び成型型の温度等を考慮して適宜決定することができ、通常 $30 \sim 300\text{kg}/\text{cm}^2$ の範囲の圧力とすることが適当である。

【0015】前記初期加圧開始と同時に、または前記初期加圧の途中で、または前記初期加圧の終了後に、前記成型型の成形面近傍を $20^\circ\text{C}/\text{分}$ 以上の速度で冷却する。冷却速度を $20^\circ\text{C}/\text{分}$ より遅くしてもかまわないが、不必要に成形のサイクルタイムが長くなるだけである。ガラス成形体の大きさ、形状によって異なるが、高面精度を得るという観点から、成形面近傍は $20 \sim 180^\circ\text{C}/\text{分}$ の速度で冷却することが好ましい。

【0016】また、初期加圧後、初期加圧の $5 \sim 70\%$ の一定圧力で2次加圧し、この圧力を維持しながら成形面近傍を冷却することが、ひけや面形状に歪みが生じることなく良好な面精度が得られ、かつ中心肉厚も許容公差内に保てるという観点から好ましい。より好ましくは、2次加圧は初期加圧の $20 \sim 50\%$ とすることが適当である。さらに、加熱軟化したガラス素材の中心肉厚を、最終製品の中心肉厚より $0.03\text{mm}$ 小さく、 $0.15\text{mm}$ 大きい範囲内になるように初期加圧し、次いで2次加圧することが、最終製品の中心肉厚の許容公差内に保つという観点から好ましい。即ち、2次加圧においては一気に減圧され、かつ、ガラスは高粘度となっているため、中心肉厚を $0.001 \sim 0.12\text{mm}$ 程度しか加圧変形させることができないので、最終的な中心肉厚を公差 $\pm 0.03\text{mm}$ の範囲に入れることが容易である。

【0017】上記初期加圧及び2次加圧は、加熱軟化したガラス素材の初期加圧を、最終製品の中心肉厚より $0.03\text{mm}$ 小さく、 $0.15\text{mm}$ 大きい範囲内の所望の中心肉厚になるように加圧が停止する手段により停止し、さらに初期加圧停止前又は停止と同時に2次加圧を開始することにより行うことで、最終製品の中心肉厚が得られ、かつ、初期加圧と2次加圧の間で、加圧が連続しているため、面精度が損なわれることがない等という観点から好ましい。外部ストッパー機構等により所望の中心肉厚を得て、さらに2次加圧する場合は、加圧が一瞬間断するため、良好な面精度が得にくい傾向がある。上記初期加圧及び2次加圧は、2重シリンダー機構により行うことが好ましい。2重シリンダー機構については、後述の実施例においてさらに説明する。

【0018】上記のように加圧成形され、次いで冷却されたガラス成形品は、成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が $10^{12}$ ポアズに相当する温度以下になった後

に成形型から離型される。ガラス粘度が $10^{12}$  ポアズを超えれば、短時間では粘性流動が起こることがなく、ほぼガラスは固結したとみなしてよい。その結果、離型後にガラス成形体に変形等が生じることがなく、良好な面精度が得られる。ガラス成形体の離型は、前記成形面近傍の温度が前記ガラス素材の粘度が $10^{12} \sim 10^{14.5}$  ポアズに相当する温度で行うことが特に好ましい。

【0019】本発明の成形方法に用いる成形型には、成形面を除き特に制限はない。さらに、型の加熱には、抵抗加熱ヒーター、高周波加熱ヒーター、赤外線ランプヒーター等を用いることもできる。特に、成形型温度の回復時間が短いという観点からは、高周波加熱ヒーター、赤外線ランプヒーターが好ましい。さらに、成形型の冷却は、断電冷却や成形型内部を流通する冷却ガス等により行うことができる。

【0020】本発明に用いる成形型は、例えば、図5に示すような上型35、下型34及び案内型36から構成される成形型39を用いることができる。但し、これらに限定されるものではない。また、成形型として炭化ケイ素、ケイ素、窒化ケイ素、炭化タングステン、酸化アルミニウムと炭化チタンのサーメットや、これらの表面にダイヤモンド、耐熱金属、貴金属合金、炭化物、窒化物、硼化物、酸化物などのセラミックスなどを被覆したものを使用することができる。特に、炭化ケイ素焼結体上にCVD法により炭化ケイ素膜を形成して、仕上がり形状に加工した後、イオンプレーティング法等によりカーボン膜等の非晶質及び／又は結晶質のグラファイト及び／又はダイヤモンドの単一成層又は混合層からなる炭素膜を形成したものが好ましい。その理由は、成形型温度を比較的高温にして成形しても、融着が起こらないこと及び、離型性がよいため比較的高温で容易に離型できることによる。

【0021】本発明の成形方法において、前記ガラス素材の加熱軟化は、該ガラス素材体を気流により浮上させながら行うことができ、加熱軟化したガラス素材は前記予熱した成形型に移送される。ガラス素材が、その自重によって変形する程の低粘性域においては、加熱の際にガラス素材を保持する治具とガラスの融着を防止するのは非常に困難である。それに対して、治具の内部よりガスを噴出することにより、ガラス素材を気流により浮上させることで、治具面とガラス両面にガスのレイヤーを形成し、その結果、治具とガラスが反応することなく、加熱軟化することが可能である。更にガラス素材がプリフォームの場合、プリフォームの形状を維持しつつ加熱軟化することができる。また、ガラス素材がガラスゴブであり、不規則な形状で表面にシワ等の表面欠陥がある場合でも、加熱軟化しながら気流により浮上させることで、形状を整え、表面欠陥を消去することも可能である。

【0022】本発明においてガラス素材の浮上のために

用いる気流となるガスとしては、特に制限はない。但し、加熱したガラス素材が治具と反応しないこと、さらに、加熱した治具の酸化による劣化を防止するという観点から、非酸化性ガスであることが好ましく、例えば、窒素等であることが適当である。また、還元性のガス、例えば水素ガス等を添加することもできる。気流の流量は、気流を吹き出す口の形状やガラス素材の形状及び重量等を考慮して適宜変更できる。通常の場合、ガス流量は0.005～20リットル/分の範囲がガラス素材の浮上に適している。但し、ガス流量が0.005リットル/分未満であると、ガラス素材の重量が300mg以上の場合、ガラス素材を十分に浮上させることができない場合がある。また、ガス流量が20リットル/分を超えると、ガラス重量が2000mg以上の場合でも、浮上治具上のガラスが大きく揺れて、加熱の際にガラス素材がプリフォームの場合、その形状が変化することがあるからである。

【0023】ガラス素材の気流による浮上は、例えば、ガラス素材の径より小さい開口径を有する上方開口部から上方に流出する気流により行うことができる。図2に示すように、浮上治具支持体13に支持された浮上治具10の上方開口部11は、ガラス素材1の径より小さく、浮上治具10の上方開口部11の底12から上方に流出する気流により、ガラス素材1は上方開口部11上で浮上して、浮上治具10に接触しないように保持される。尚、ガラス素材1は、周囲に設けられたガラス軟化用ヒーター14により加熱される。また、浮上治具10は、図6に示すように2つに分割可能な構造（各部分を10a、10bで示す）を有することもできる。

【0024】また、ガラス素材の気流による浮上は、ガラス素材の外径の曲率に近似する球面又は平面を有する多孔質面から流出する気流により行うこともできる。特に、ガラス素材がプリフォームである場合に、プリフォームの形状の維持が極めて容易であることから有効である。さらに、ガラス素材がガラスゴブの場合、多孔質面からの気流により浮上させながら加熱することで、ガラスゴブの表面欠陥を除去することもできる。例えば、図3に示すように、浮上治具支持体19に支持された、ガラス素材1の曲率に近似する球面を有する多孔質面18を有する浮上治具17上に、多孔質面18から流出する気流によって、ガラス素材1が浮上した状態で保持される。尚、浮上治具支持体14及び浮上治具15は、図6の場合と同様に、分割可能な構造を有することもできる。

【0025】さらに、ガラス素材の加熱は、常温から所定温度に加熱する場合、ある程度の温度のガラス素材を用いさらに加熱する場合、さらに所定温度に既に加熱されているガラス素材を用いる場合を含む。例えば、ガラス素材がガラスゴブの場合、熔融ガラスから作製されたガラスゴブを冷却することなく用いることもできる。

【0026】本発明では、加熱軟化したガラス素材の予熱した成形型への移送は、例えば、前記被成形ガラス素材を吸引保持することにより、または軟化したガラス素材を落下させることにより行うことができる。ガラス素材の吸引保持は、例えば、図2に示す移動可能な下方開口部16を有する吸引保持装置15により行うことができる。下方開口部16は内部に吸引する、例えば減圧ポンプや真空ポンプ等に連絡しており、下方開口部16にガラス素材を吸引保持することができる。浮上治具10の上で加熱されて軟化したガラス素材1は、移動可能な吸引保持装置15の下方開口部16に吸引保持され、図4に示すように成形型の下型34の成形面40上へ移送する。次いで図5に示すように軟化したガラス素材1を前記下型34の成形面40と上型35の成形面41とで押圧成形することでガラス成形体2を得ることができる。

【0027】加熱軟化したガラス素材の移送は、該ガラス素材を落下させることにより行うこともできる。ガラス素材の落下は、例えば、ガラス素材を加熱するために用いる浮上治具が2つ以上に分割移動して、下方が開口することにより行うことができる。例えば、図6に示すように、浮上治具10上でガラス素材1を加熱してガラス素材1が軟化したら、図7に示すように浮上治具10が水平に2つの部分10aと10bに分かれて、相互に反対方向（図中では左右）に移動することで、ガラス素材1は落下する。その際、落下するガラス素材1の受けとして成形型の下型34を設置しておくことで、下型34の成形面40上にガラス素材1を移送することができる。

【0028】さらに、本発明では、加熱軟化したガラス素材を所定の成形面上に落下移動させる目的で、ガイド手段を用いることができる。例えば、図6、7に示すように、浮上治具10の上部に、ガラス素材1の最外径と適度なクリアランスが保てる内径寸法を有する筒形のガイド手段50（分割可能な部分50a、50bからなる）を設けることで、成形型の中心にガラス素材1を落下させることができる。但し、ガイド手段は、浮上治具の分割移動の際に生じるガラス素材のずれを防止できるものであれば、構造等に特に制限はない。例えば、筒形に限らず、格子状に配置された複数のパイプや対向する2枚以上の板であることもできる。また、ガイド手段は、成形の際に上型がガラス素材を保持した下型の上へ移動して押圧成形することを考慮して、分割移動可能な構造とすることもできる。

【0029】ガラス素材を加熱するために用いる浮上治具の分割移動の方式には特に制限はない。例えば、上記のように水平に浮上治具が移動する場合、浮上治具は3つ又は4つに分割し、3方向（120°づつ異なる方向）又は4方向（90°づつ異なる方向）に移動して、ガラス素材を落下させることもできる。加熱軟化したガ

ラス素材を落下移動させることで、ガラス素材を短時間で成形型内に移送することが可能である。

#### 【0030】

【発明の効果】本発明によれば、プレス成形に要するサイクル時間を大幅に短縮できる、加熱軟化したガラスプリフォーム等のガラス素材を予熱した成形型で押圧成形することによりガラス光学素子を製造する方法であって、コバ厚の薄いレンズ等でも安定して得られ、形状転写性も良好であるガラス光学素子の成形方法を提供することができる。さらに本発明によれば、ヒケや面形状の歪み等の表面欠陥がなく高い面精度を有するガラス光学素子の成形方法を提供することができる。さらに本発明によれば、ヒケや面形状の歪み等の表面欠陥がなく高い面精度を有し、中心肉厚が許容公差内にあるガラス光学素子を製造できるガラス光学素子の成形方法を提供することができる。即ち、本発明によれば、成形型とガラスプリフォームを一緒に加熱する方式の従来技術（5～20分/サイクル）に比べれば、プレス成形に要するサイクル時間を大幅に短縮して、かつ表面欠陥がなく高い面精度のガラス光学素子を製造することができる。また、本発明によれば、成形面に対するガラス融着（固着）を完全に防止しつつガラス光学素子の成形方法を提供することができる。

#### 【0031】

【実施例】次に実施例により本発明を説明する。実施例1-1～1-5

#### プレス成形用型

プレス成形用型は、図1に示すように、基盤材料として炭化ケイ素（SiC）焼結体31を用い、研削によりプレス成形型形状に加工後、更に成形面側にCVD法により炭化ケイ素膜32を形成して、更に研削研磨して製造されるべきガラス成形体に対応する形状に鏡面仕上げして成形型基盤を得た。更に成形型基盤の炭化ケイ素膜32上に、i-カーボン（ダイヤモンドライクカーボン）膜33をイオンプレーティング法により500オングストローム成膜して成形面40を有する、φ18mm（芯取後φ15mm）両凸ガラスレンズ用の下型34を得た。図5に示す上型35も、上記下型34と同様の方法によって得られた。上型35及び下型34は、図5に示すように、同軸上にセットされ、プレス成形の際には、上型35と下型34とこれをガイドする案内型36から成形型39が構成されている。さらに上型35の上面の上には、2次加圧用の押し棒45が設けられている。下型34及び上型35の加熱は、胴型37外周に取り付けた成形型ヒーター44で行い、成形型支持台38の下部より下型34内に挿入した型測温用熱電対42にて制御される。更に胴型37の温度は、胴型37内に挿入した胴型測温用熱電対43にて測温される。

#### 【0032】浮上治具及び移送手段

上述の成形型加熱機構を有する同一密閉チャンバー（図

示せず)内には、図2に示す浮上治具及び移送手段も設けられている。まず、ガラス素材(プリフォーム)1を加熱軟化するガラス軟化ヒーター14が設けられ、このガラス軟化ヒーター14内には浮上治具支持台13にセットされたグラッシーカーボン浮上治具10(以下、GC浮上治具と呼ぶ)が配置されている。さらに、ガラス素材1は、浮上治具支持台13の内部からGC浮上治具10下部へと供給される表1に示される流量の98%N<sub>2</sub>+2%H<sub>2</sub>ガス(例1-1~1-3)又はN<sub>2</sub>ガス(例1-4~1-5)の噴出によって、浮上保持される。また、ガラス軟化ヒーター14外には、垂直及び水平方向に移動可能なグラッシーカーボンバキュームパッド15(以下、GCバキュームパッドと呼ぶ)があり、通常は、GC浮上治具10上方で待機している。

#### 【0033】予備加熱及びプレス工程

上述のプレス成形機構及びガラス加熱機構が収められた成形機の密閉チャンパー(図示せず)内を真空排気した後、前記98%N<sub>2</sub>+2%H<sub>2</sub>ガス又はN<sub>2</sub>ガスを導入し、密閉チャンパー内を同ガス雰囲気とした。次に、バリウム硼珪酸塩光学ガラスからなるプリフォーム1(表面欠陥のない鏡面を有するマール形状の熱間成形品、重量1000mg、転移点534℃、屈伏点576℃)を用いた例を示す。成型型ヒーター44にて、型測温用熱電対43で測温した上型35及び下型34の温度(成型型温度)が、表1に示すガラスの粘度に相当する温度になるまで加熱し同温度で保持した。尚、ガラスの粘度と温度との関係は以下のとおりである。

ガラスの粘度	温度
10 <sup>9</sup> ポアズ	614℃
10 <sup>10</sup> ポアズ	592℃
10 <sup>11</sup> ポアズ	572℃
10 <sup>12</sup> ポアズ	554℃
10 <sup>12.7</sup> ポアズ	543℃
10 <sup>13.4</sup> ポアズ	534℃
10 <sup>14.5</sup> ポアズ	518℃

【0034】一方、ガラス軟化ヒーター14にて、GC浮上治具10上のガラスプリフォーム9の温度を、ガラスの粘度が表1に示す粘度に相当する温度まで加熱し、浮上軟化させる。尚、ガラスの粘度と温度との関係は以下のとおりである。

ガラスの粘度	温度
10 <sup>5.5</sup> ポアズ	718℃
10 <sup>6.4</sup> ポアズ	686℃
10 <sup>7.3</sup> ポアズ	658℃
10 <sup>8.2</sup> ポアズ	634℃
10 <sup>8.8</sup> ポアズ	619℃

そして、浮上軟化したプリフォーム1を、ガラス軟化ヒーター14外のGC浮上治具10上方で待機していたGCバキュームパッド15が、プリフォーム1のところまで下降し吸引保持する。この際、GCバキュームパッド

の温度は、ガラス軟化ヒーター14からの輻射熱によって、300~400℃に加熱されているが、低温であるためガラスが融着することはない。

【0035】次に、図4に示すように、プリフォーム1を保持したGCバキュームパッド15は、下型34上方まで速やかに移動し、再び下型34の成形面40近傍まで下降すると同時に吸引を停止して、下型34の成形面40上にプリフォーム1を載せる。その後、GCバキュームパッド15は下型34上方より退き、元の待機位置まで戻る。下型34上部には何ら障害物がなくなり、瞬時に成型型支持台38が下型34を、下型34の同軸上方に成型型支持台38ごと固定セットしてある上型35まで上昇させる。図5に示すように、上型35と下型34及びこれをガイドする案内型36で構成される成型型39内で、プリフォーム1を10秒間100kg/cm<sup>2</sup>の圧力にて加圧成形して、下型34のフランジ部と案内型36の底面が接触したところをもって最終製品の肉厚よりも30μm大きい肉厚とする。その一方で、第1のシリンダーにて加圧開始した5秒後から第1のシリンダーの内側にある第2のシリンダーに接続された押し棒45にて上型35の裏面に20kg/cm<sup>2</sup>(1-1~1-5)の圧力でガラス成型体2及び成型型39を加圧保持する。次いで、成型型ヒーター44を断電することで放冷して、表1に成型時間(初期加圧時間(10秒間)+2次加圧時間)として示す時間の経過後に、型測温用熱電対42で測温した上型35及び下型34の温度が表1に離型時温度として示す温度になり、ガラス成型体2が所定の肉厚になったところで、成型型39からガラス成型体2を離型し取り出した。尚、ガラスの粘度と温度との関係は前記のとおりである。

#### 【0036】このようにして得られたガラス成型体2

(外径φ18mm、肉厚2.9mm、コバ厚1.0mmの両凸レンズ)のアニール後の性能を、干渉計による面精度と、目視外観及び実体顕微鏡による表面状態について評価し、結果を表1に1-1~1-5として示す。評価は、同一方法で得られた5個のレンズについて行った(以下の実施例でも同様である)。その結果、いずれのレンズも良好なものであった。

#### 【0037】実施例2-1~2-5

##### プレス成型用型

プレス成型用型は、押し棒45を有さない以外実施例1と同様の図8に示すものを用いた。

##### 浮上治具

上述の成型型加熱機構を有する同一密閉チャンパー(図示せず)内には、図6に示す浮上治具10(10a、10b)、ガイド手段50(50a、50b)、ガラス素材を加熱軟化するガラス軟化ヒーター(図示せず)が設けられている。浮上治具10は、グラッシーカーボンからなる分割浮上治具(以下、GC分割浮上治具と呼ぶ)であり、ガイド手段50も同材質による分割円筒形

ガイド（以下GC分割円筒形ガイドと呼ぶ）である。さらに、ガラス素材1は、GC分割浮上治具内部から供給される表1に示す流量の98%N<sub>2</sub>+2%H<sub>2</sub>ガスの噴出によって、浮上保持される。

#### 【0038】加熱軟化及びプレス工程

上述のプレス成形機構及びガラス加熱機構が収められた成形機の密閉チャンパー内を真空排気した後、98%N<sub>2</sub>+2%H<sub>2</sub>ガスを導入し、密閉チャンパー内を同ガス雰囲気とした。次に、図8に示す成型型ヒーター44にて、型測温用熱電対43で測温した上型35及び下型34の温度が、実施例1と同様のガラス素材1の粘度が10<sup>11</sup>ポアズに相当する572℃（例2-1～2-3、2-5）又は10<sup>12</sup>ポアズに相当する554℃（例2-4）になるまで加熱し同温度で保持した。尚、このときは、上型と下型は別の位置でそれぞれ加熱され、成形の際に図8に示すように、一体の成型型として組み立てられる。一方、ガラス軟化ヒーターにて、GC分割浮上治具10上のガラス素材1の温度を、表1に示すように、ガラスの粘度10<sup>13</sup>ポアズに相当する温度である718℃まで加熱保持する。

【0039】次に、加熱軟化したガラス素材1を浮上保持したGC分割浮上治具10は下型34直上まで速やかに移動し、次いで、図7に示す如く、GC分割浮上治具10aとGC分割浮上治具10bがそれぞれ左右水平方向へ瞬時に移動して開口することで、下型34の成形面40にガラス素材1を落下させて載せる。この時、GC分割浮上治具10の直上には、ガラス素材1の最外径に対して適度なクリアランスを保つような内径寸法を有するGC分割円筒形ガイド50が設置されており、GC分割浮上治具10が開口してガラス素材1が落下する際に、ガラス素材1と下型34とのセッティングズレ量が最小限となるようなガイドの役目を果たす。

【0040】ガラス落下後は、GC分割円筒形ガイド50aともう一方の50bがそれぞれ左右水平方向へ移動して開口する。そのため、下型34上部には何ら障害物がなくなり、瞬時に成型型支持台38が下型34を、下型34の同軸上法に成型型支持台38ごと固定セットしてある上型35まで上昇させ、図8に示すように上型35と下型34をガイドする案内型36で構成される成型型内で、ガラス素材1を10秒間100kg/cm<sup>2</sup>の

圧力にて加圧成形して所定の肉厚とした後、圧力を一気に50kg/cm<sup>2</sup>とすると同時に、この圧力で保持したガラス成形体2及び成型型を、成型型ヒーター14を断電することで放冷して、表1に成形時間（初期加圧時間（10秒間）+2次加圧時間）として示す時間経過秒後に型測温用熱電対43で測温した上型35及び下型34の温度が、表1に離型時温度として示す粘度に相当する温度になったところで、成型型からガラス成形体2を離型し取り出した。

10 【0041】このようにして得られたガラス成形体2（外径φ18mm、肉厚2.9mm、コバ厚1.0mmの両凸レンズ）のアニール後の性能を、干渉計による面精度と、目視外観及び実体顕微鏡による表面状態について評価し、結果を表1に示す。評価は、同一方法で得られた5個のレンズについて行った。表1には、軟化したガラス素材1の温度、ガラス素材1の形状、GC分割浮上治具から流出するガス流量、成型型温度、離型温度を変化させて得られたガラス成形体の評価結果を示す。その結果、いずれの成形体（レンズ）も良好なものであった。

#### 【0042】実施例3-1～3-3

初期加圧時間を5秒（例3-1）、30秒（例3-2）又は55秒（例3-3）とした以外は、実施例1-1と同様にしてガラス成形体（外径φ18mm、肉厚2.9mm、コバ厚1.0mmの両凸レンズ）を得た。アニール後のガラス成形体の性能を、干渉計による面精度と、目視外観及び実体顕微鏡による表面状態について評価した。結果を表1に示す。

#### 【0043】実施例4-1～4-2

30 成型型39の放冷を初期加圧（100kg/cm<sup>2</sup>の圧力での加圧）と同時（例4-1）または初期加圧開始5秒後（例4-2）に開始した以外は実施例1-1と同様に操作してガラス成形体（外径φ18mm、肉厚2.9mm、コバ厚1.0mmの両凸レンズ）を得た。アニール後のガラス成形体の性能を、干渉計による面精度と、目視外観及び実体顕微鏡による表面状態について評価した。結果を表1に示す。

#### 【0044】

#### 【表1】

実施例	ガラス温度 (℃) (対応粘性: #7)	浮上流量 (l/min)	成形開始時温度 (℃) (対応粘性: #7)	成形圧力 (kg/cm <sup>2</sup> )		成形時間 (秒)	冷却速度 (℃/分)	離型時温度 (℃) (対応粘性: #7)	ガラス成形体の評価	
				初期加圧	2次加圧				面精度	表面状態
1-1	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	85	47	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
1-2	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	572℃(10 <sup>-1.1</sup> #7)	100	20	70	26	546℃(10 <sup>-3.3</sup> #7)	◎	◎
1-3	658℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	1.0	614℃(10 <sup>-0.9</sup> #7)	100	20	85	65	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
1-4	658℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	1.0	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	50	57	554℃(10 <sup>-3.0</sup> #7)	○	◎
1-5	620℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	1.0	610℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	90	64	526℃(10 <sup>-3.0</sup> #7)	◎	◎
2-1	718℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	572℃(10 <sup>-1.1</sup> #7)	100	50	70	29	543℃(10 <sup>-3.3</sup> #7)	◎	◎
2-2	718℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	572℃(10 <sup>-1.1</sup> #7)	100	50	70	43	529℃(10 <sup>-3.3</sup> #7)	◎	◎
2-3	718℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	572℃(10 <sup>-1.1</sup> #7)	100	50	85	45	518℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	○	◎
2-4	718℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	554℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	50	70	21	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
2-5	718℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	572℃(10 <sup>-1.1</sup> #7)	100	20	82	45	518℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
3-1	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	80	47	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
3-2	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	105	47	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
3-3	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	130	47	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
4-1	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	75	47	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎
4-2	686℃(10 <sup>-4.5</sup> #7)	0.5	592℃(10 <sup>-1.0</sup> #7)	100	20	80	47	534℃(10 <sup>-3.4</sup> #7)	◎	◎

【0045】ガラス成形体の評価は、以下のように行った。

面精度

○：アス、くせ 0.5本以下

◎：アス、くせ 0.2本以下

表面状態

◎：良好

【0046】上記実施例1～4においてサイクルタイム 30は成形時間と型温度の回復時間（離型時の温度から成形開始時温度までの昇温時間）との合計である。本実施例では成形型の加熱に抵抗加熱を用いたため、上記回復時間は約35秒であった。従って、サイクルタイムは約85～165秒間であった。尚、成形型の加熱を高周波加熱や赤外線加熱を用いることにより、上記回復時間は約10秒にすることができ、サイクルタイムをその分短縮することが可能である。

【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明で用いた成形型の下型の概略説明図で 40ある。

【図2】 本発明で用いた浮上治具上でのガラスプリフォームの浮上軟化及び移送方法の概略説明図である。

【図3】 本発明で用いた浮上治具上でのガラスプリフォームの浮上軟化方法の概略説明図である。

【図4】 軟化したガラスプリフォームの成形型への移送方法の概略説明図である。

【図5】 本発明で用いた成形型での押圧成形の概略説

明図である。

【図6】 軟化したガラスプリフォームの成形型への移送方法の概略説明図である。

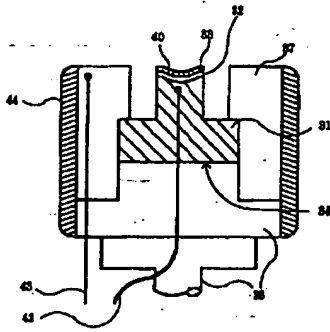
【図7】 軟化したガラスプリフォームの成形型への移送方法の概略説明図である。

【図8】 成形型での押圧成形の概略説明図である。

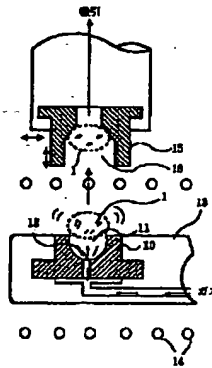
【符号の説明】

- 1 …… ガラス素材
- 2 …… ガラス成形体
- 10、17 …… 浮上治具
- 10a、10b …… 分割浮上治具
- 11 …… 浮上治具の上方開口部
- 12 …… 浮上治具の上方開口部の底
- 13、19 …… 浮上治具支持体
- 14 …… ガラス軟化用ヒーター
- 15 …… 吸引保持装置
- 16 …… 下方開口部
- 18 …… 多孔質面
- 34 …… 下型
- 35 …… 上型
- 36 …… 案内型
- 37 …… 胴型
- 40、41 …… 成形面
- 45 …… 押し棒
- 50a、50b …… ガイド手段

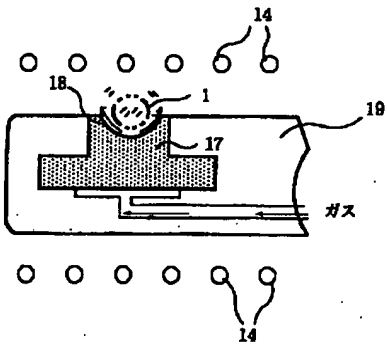
【図1】



【図2】



【図3】



【図4】

